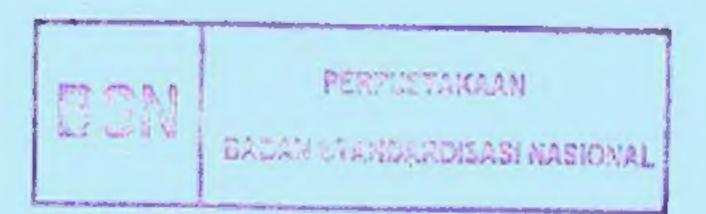
STANDAR NASIONAL INDONESIA

SNI 0885 - 1989 - A SII - 1077 - 1984

UDC 235-83: 629.113

PEREDAM KEJUT TELESKOPIK HIDROULIK KENDARAAN BERMOTOR RODA EMPAT



Berdasarkan usulan dari Departemen Perindustrian standar ini disetujui oleh Dewan Standardisasi Nasional menjadi Standar Nasional Indonesia dengan nomor:

SNI 0885 - 1989 - A SII - 1077 - 1984

DAFTAR ISI

	Halaman
1. RUANG LINGKUP	1
2. DEFINISI DAN KETENTUAN UMUM	1
2.1 Definisi	
3. KLASIFIKASI	8
4. SYARAT MUTU	
4.1 Bentuk dan Dimensi	
4.2 Tampak Luar	
4.3 Gaya Redam	9
4.4 Pengecatan	9
4.5 Bahan	9
5. CARA UJI	22
5.1 Uji Karakteristik Gaya Redam	22
5.2 Uji Karakteristik Suhu	22
5.3 Uji Ketahanan pada Meja Uji	23
6. SYARAT PENANDAAN	24
7. CARA PENGEMASAN	25

PEREDAM KEJUT TELESKOPIK HIDROLIK KENDARAAN BERMOTOR RODA EMPAT

1. RUANG LINGKUP

Standar ini meliputi definisi dan ketentuan umum, klasifikasi, syarat mutu, cara uji, syarat penandaan dan cara pengemasan peredam kejut teleskopik hidrolik kendaraan bermotor roda empat.

2. DEFINISI DAN KETENTUAN UMUM.

2.1 Definisi

Peredam kejut teleskopik hidrolik untuk kendaraan bermotor roda empat adalah sesuai dengan SNI 0399-1989-A Informasi Peredam Kejut Teleskopik Hidrolik Kendaraan Bermotor Roda Empat.

2.2 Ketentuan Umum

2.2.1 Susunan (struktur)

Susunan peredam kejut terdiri dari unit utama dan unit pengikat yang secara bersama-sama menimbulkan gaya redam yang dibutuhkan untuk meredam getaran dengan cara tahanan tekanan minyak terhadap penggerakkan dari torak di dalam unit utama.

2.2.2 Perencanaan

Perencanaan yang dimaksud dalam standar ini adalah untuk memberikan kemudahan dalam pemilihan unit utama peredam kejut dan memberi kemudahan penggunaan yang berhubungan dengan unit pengikat.

2.2.2.1 Pemilihan ukuran unit utama

- (1) Ukuran unit utama harus dipilih dari daerah gaya tarik dan tekan seperti yang ditunjukan pada tabel IX dan X.
- (2) Ketahanan peredam kejut tergantung pada kenaikan suhu selama berjalan. Pernyataan: "Jumlah gaya redam pada tarik dan tekan tidak boleh melebihi nilai maksimum tabel IX", dan dilengkapi pada butir 4.3.2, dibuat untuk membatasi kenaikan suhu akibat energi yang diserap oleh peredam kejut untuk nilai tertentu. Pernyataan ini ditentukan sebagai standar dalam hal dimana hubungan antara gerak roda dan gerak peredam kejut sebesar 1:1. Jadi jumlah gaya redam pada tarik dan tekan boleh melebihi nilai maksimum pada tabel IX bila gerak peredam kejut lebih kecil dari gerak roda.
- (3) Kenaikan suhu peredam kejut tergantung tidak saja pada gaya redam dan karakteristik gaya rendam tetapi juga tipe suspensi, macam pegas suspensi, perbandingan gerak roda dengan gerak peredam kejut dan keadaan pendinginan udara selama kendaraan berjalan.
 Oleh karena itu ukuran unit utama harus dipilih dengan perjanjian antara pemakai dan pembuat sesudah dibuat penelitian pada kenaikan suhu peredam kejut degan cara uji jalan bahkan jika gaya redam berada pada daerah yang ditentukan.

2.2.2.2 Penentuan langkah

Langkah peredam kejut harus dirancang sehingga tidak ada kontak logam selama operasi pada panjang tekan maupun panjang tarik. Sebagai standar umum, diinginkan bahwa panjang langkah diijinkan melampaui batas 10 mm pada panjang tekan maupun tarik selama kendaraan berjalan.

2.2.2.3 Sudut pemasangan peredam kejut

Sebaiknya peredam kejut dipasang vertikal selama bekerja dengan inklinasi maksimum 45° terhadap vertikal, demikian juga peredam kejut yang dipasang miring karena pengikat.

2.2.2.4 Pemilihan unit pengikat

Unit pengikat harus dipilih dengan memperhatikan karakteristik pada butir 1), 2) dan 3) di bawah ini untuk memenuhi ketahanan unit utama, unit pengikat, dan badan mobil. (Keterangan gambar ada pada tabel VI)

1) Tipe E₁ (gelang pengikat tirus)

Tipe E_1 cocok dalam hal dimana sudut operasi arah α sangat kecil dan sudut operasi terhadap arah β sangat besar.

- H₁ dari tipe E₁ seperti pada tabel I adalah ukuran standar. Dalam hal di mana gaya redam relatif kecil dan sudut operasi unit pengikat besar, diinginkan untuk menaikkan H₁ melebihi ukuran standar untuk mengurangi regangan tekan awal pada bus karet, dan mengurangi momen lentur akibat perpindahan sudut unit pengikat. Ini akan mengurangi tekanan permukaan dari bagian luncur unit utama dan meningkatkan ketahanan (keawetan).
- Selanjutnya dalam hal ketahanan unit peningkat dapat mencukupi karena gaya redam kecil, maka dapat dipilih unit pengikat yang lebih kecil dari kombinasi standar unit utama.
- Sebaliknya, dalam hal gaya redam besar, diperlukan menaikkan ketahanan bus karet dengan membuat H₁ lebih kecil dari ukuran standar untuk menaikkan regangan tekan awal terhadap bus karet. Apabila H₁ harus dibuat lebih kecil dari ukuran standar, harus ada perjanjian antara pemakai dan pembuat sebab momen lentur akibat perpindahan sudut unit pengikat menjadi lebih besar.
- Dalam hal ketahanan unit pengikat tidak dapat memenuhi dalam daerah kombinasi standar dengan unit utama, maka dipilih unit pengikat yang lebih besar dari kombinasi standar dengan unit utama. Momen lentur akibat perpindahan sudut unit pengikat harus ditentukan dengan perjanjian antara pemakai dan pembuat.
- Sebagai acuan penentuan ukuran penjepit H₁ dan pemilihan unit pengikat, Haerah H₁, regangan tekan awal E₀ pada bus karet beban yang diinginkan W, sudut operasi maksimum α dan β, momen lentur Mα dan Mβ terhadap sudut operasi maksimum dapat dilihat pada tabel I.

SNI 0885-1989-A

Persyaratan untuk ukuran penjepit terkecil Persyaratan untuk Persyaratan untuk ukuran penjepit standar ukuran penjepit terbesar : Ukuran Nominal Diamet Mβ (N. Mo W (N) €。 (%) α H *€*。 (%) мβ мβ H_1 Mα Mα €。 (%) (N. (mm) (N) (mm) (N-(N. (mm) mm) mm) mm) mm) mm) mm) 8534,7 5886 5395,5 9810 8829 4905 23,5 13,0 882,1 24 784,8 24,5 9.3 686,7 103 103 103 103 103 103 21091,5 166.77 23544 14715 21091,5 11.753 31 25 13,9 1765,8 32 1471.5 33 8.3 103 103 103 103 103 32373 28939,5 35816 25506 31392 22072 30 37 11,9 235,4 9.5 1962 38 39 7.1 1569,6 10³ I 103 X 103 103 10³ 103 ± 20 ± 3 ± 20 48069 58860 43164 58955 53955 38259 35 12,0 3435,5 10.0 2943 45 2452,5 46 8.0 10³ 103 103 10³ 103 103 93195 70632 78480 82404 78480 60824 10,9 | 396,7 40 49 50 4905 51.5 6.4 3727,8 1Q3 103 103 103 10³ 10³ 9.1 158760 186390 176580 122625 201105 142245 50 59 10,6 8240,4 6867 60 10³ 10⁵ 10³ 61.5 6.8 8882,2 103 103 10³

Tabel I

Keterangan tabel I:

1. Tanda-tanda pada tabel I menunjukkan:

H₁: Ukuran penjepit (mm)
 W: Beban yang diijinkan (N)
 E: Regangan tekan awal (%)

 $\alpha \beta$: Sudut operasi maksimum terhadap α dan β (°)

Mα,Mβ: Momen lentur terhadap sudut operasi maksimum ter-

hadap arah α dan β (Nmm)

 Beban yang diijinkan W dan momen lentur Mα dan Mβ adalah nilai pada nilai elastis tegangan geser statis bus karet 14 N/mm² (kekerasan karet Hs 60).

- 3. Beban yang diijinkan W adalah nilai yang didapat bila deformasi sekitar 18 % dari ketebalan minimum bus karet (D, D)/2, dimana harga-harga D, dan D tertera pada tabel VI, digunakan sebagai standar.
- 4. Walaupun diperlukan untuk memperhatikan karakteristik gaya redam, unit pengikat harus dipilih sedemikian rupa sehingga gaya rendam pada kecepatan torak 0,3 m/s menjadi lebih kecil dari beban yang dijinkan W.
- 5. Sudut operasi unit pengikat harus sekecil mungkin dalam daerah sudut operasi maksimum α dan β
- 2. Tipe E_2 (gelang pengikat lurus) dan E_3 (gelang pengikat pen X) Tipe E_2 dan tipe E_3 cocok dalam hal sudut operasi terhadap arah α sedikit lebih besar dari tipe E_1 .
 - Beban yang diijinkan W untuk tipe E₂ dan tipe E₃ dapat lebih besar kurang lebih 20 % dibanding dengan tipe E₁ dengan nomor nominal yang sama dalam hal ketahanan bus karet. Dengan memperhatikan kesulitan penggantian bus karet, nilainya ditentukan pada tabel II.
 - Momen lentur $M\alpha$ terhadap sudut operasi dari unit pengikat tipe E_2 dan E_3 adalah sekitar 50 % dari tipe E_1 . Jadi dikehendaki penggunaan tipe E_2 dan E_3 dalam hal sudut operasi α dari unit pengikat model gelang pengikat adalah besar.
 - Dalam hal gaya redam kecil dan sudut operasi unit pengikat besar, dapat dipilih unit pengikat yang lebih kecil dari kombinasi standar unit utama. Sebaliknya, dalam hal gaya redam besar dan sudut operasi kecil, dapat dipilih unit pengikat dari pada kombinasi standar unit utama. Penentuannya harus sesuai dengan perjanjian antara pembuat dan pemakai.
 - Sebagai acuan, beban yang diijinkan W, sudut operasi maksimum α dan β serta momen lentur Mα dan Mβ untuk masing-masing sudut operasi maksimum dapat dilihat pada tabel II.

Tabel II

Nominal Unit Pengikat	(N)	α (°)	Mα (N. mm)	g (°)	Mβ (N. mm)
20	784,8		4414,5x10 ³		5395,5x10 ³
25	1471,5		12753x10 ³		15205,5x10 ³
30					_
35		± 6	_	± 20	_
40	_				
50	_				

Keterangan:

1. Tanda pada tabel II menunjukkan:

W = Beban yang dijinkan (N).

 α, β = Sudut operasi maksimum terhadap arah α dan β (°)

 $M\alpha$, $M\beta$ = Momen lentur pada sudut operasi maksimum arah α dan β (N mm)

- 2. Beban yang diijinkan W dan momen lentur Mα dan Mβ adalah nilai pada nilai elastis tegangan geser statis untuk bus karet sebesar 18 N/mm² (kekerasan karet Hs 65)
- 3. Beban yang diijinkan W adalah nilai yang didapat bila deformasi 15 % ketebalan minimum bus karet digunakan sebagai standar.
- 4. Walaupun perlu memperhatikan karakteristik gaya redam, pada umumnya bagian unit pengikat harus dipilih sedemikian rupa agar gaya redam pada kecepatan torak 0,3 m/s menjadi lebih kecil dari beban yang diijinkan W.
- 5. Sudut operasi unit pengikat harus sekecil mungkin di dalam daerah sudut operasi maksimum α dan β .

3. Tipe S (stud)

Tipe S cocok bilamana sudut operasi tertentu diperlukan untuk setiap arah.

- Tebal braket t tipe S seperti tabel III merupakan ukuran standar. Sekalipun demikian dalam hal gaya redam relatip kecil dan sudut operasi unit pengikat besar, dikehendaki menurunkan t dari ukuran standar untuk mengurangi regangan tekan pada bus karet, dan untuk mengurangi momen lentur akibat perpindahan sudut unit pengikat.
- Lebih lanjut jika ketahanan unit pengikat dapat dipenuhi akibat gaya redam yang kecil, maka dapatlah dipilih unit pengikat yang lebih kecil.
- Sebaliknya, bila gaya redam besar, diperlukan untuk memperbaiki ketahanan bus karet dengan membuat t lebih besar dari ukuran standar untuk menaikkan regangan tekan awal yang dikenakan pada bus karet. Ini juga mencegah terjadinya suara, dengan mencegah bus karet dan weser pemusat terlepas dari permukaan braket akibat gaya redam selama operasi. Bila regangan awal sangat besar, bus karet akan berubah bentuk secara permanen, dan momen lentur akibat perpindahan sudut unit pengikat menjadi lebih besar. Oleh karenanya diperlukan perjanjian antara pembuat dan pemakai sebelum menambah ukuran t dari ukuran standar.
- Bilamana ketahanan unit pengikat tidak dapat memenuhi dalam kombinasi dengan unit utama, dipilih unit pengikat yang lebih besar dari kombinasi standar unit utama. Momen lentur akibat perpindahan sudut unit pengikat harus ditentukan dengan perjanjian antara pembuat dan pemakai.
- Sebagai acuan untuk menentukan braket dengan tabel t, pemilihan unit pengikat untuk unit utama, regangan tekan awal terhadap bus karet, beban yang diijinkan W, gaya redam maksimum F, sudut operasi maksimum γ dan momen lentur Mγ terhadap sudut operasi maksimum, ditunjukkan pada tabel III.

SNI 0885-1989-A

Tabel III

nominal Silinder.			Pers	yaratan	braket t	ebal			Persy	aratan b	raket st	endar			Per	reyarata	n braket	tipis	
Ukuran no diameter Sili	L (mm)	t (mm)	€ <u>.</u> (%)	W (N)	F (N)	γ (°)	Mγ (N mm)	t (mm)	€ <u>.</u> (%)	W (N)	F (N)	γ (°)	Mγ (N mm)	t (mm)	€. (%)	W (N)	F (N)	γ (°)	Mγ (N mm)
20	27,5	2,6	32,2	931;95	2452,5	‡ 13	5885 x 10 ³	2,8	22,1 -	784,8	1962		6376,5 ± 10 ³	1,8	20,4	490,5	1177,2		6376,6 x 10 ³
25	32,5	3,5	22.5	1471,5	3924		10300,3	3,2	21.6	1177,2	20.43	±14	11281,	2,6	19,7	784,8	1962	± 15	11772
20		5,5	22,0		0324		x 10 ³	5,2		2543		x 10 ³	4,6	10,.	104,0			x 103	
30	34,5	5	20,3	2648,7	6867		19621 x 10 ³	4,5	18,1	2158,2	4905		19620 x 10 ³	3,8	16,3	1471,5	3433,5		18639 x 10 ³ .
35	48	6,5	22,1	3924	1172		44145 ×10 ³		20,9.	2452,5	8829		46107 x 10 ³		18,6	1765,8	4905	4 4 6	45126 x 10 ³
40	58 (53,5)	7	22,4	6376,5	17658	±11	88290 x 10 ³	6	20,4	4905	12753	± 12	80442x	5	18,4	2943	7848,	± 13	83385 x 10 ³
50	68	10	21,0	9810	31392		185390 x 10 ³		19,3	7848	23544		176580 x 10 ³		17,7	3924	12753		181485 x 10 ³

Keterangan tabel III:

- 1. Tanda-tanda pada tabel III menunjukkan:
 - L = Ukuran penjepit (mm)
 - E = Regangan tekan awal (%)
 - F = Gaya redam maksimum (N)
 - $M_{\gamma} = Momen lentur pada sudut operasi maksimum terhadap arah <math>\gamma$ (N mm)
 - t = Tebal braket (mm)
 - W = Bepan yang dijinkan (N)
 - γ = Sudut operasi maksimum pada arah γ (°)
- 2. Beban yang diijinkan W, gaya redam maksımum F dan momen lentur Mγ adalah nilai-nilai pada nilai elastis tegangan geser statis untuk bus karet 176,58 N/mm² (kekerasan karet Hs 65).
- 3. Beban yang diijinkan W, adalah nilai yang didapat bila deformasi sekitar 15 % dari tebal bus karet digunakan sebagai standar.
- 4. Gaya redam maksimum F menunjukkan beban di mana bus karet atau pemusat lepas dari permukaan braket.
- 5. Walaupun diperlukan memperhatikan krakteristik gaya redam, pada umumnya dipilih unit pengikat sehingga gaya redam pada kecepatan torak 0,3 m/s menjadi lebih kecil dari beban yang diijinkan W.
- 6. Sudut operasi unit pengikat, harus sekecil mungkin dalam daerah sudut operasi maksimum γ.

2.2.2.5 Rancangan pen pengikat dan braket pengikat

Bila merancang pen untuk pengikat tipe gelang pengikat dan braket untuk pengikat tipe stud, kekuatan harus diuji dengan memperhatikan gaya redam karakteristik gaya redam dan momen lentur akibat perpindahan sudut unit pengikat.

3. KLASIFIKASI

Klasifikasi dibedakan menurut macam dan tipe.

- 3.1 Sesuai dengan kombinasi dari unit utama dan unit pengikat, ada 11 macam (seperti pada tabel IV).
- 3.2 Sesuai dengan kombinasi unit pengikat atas dan bawah, ada 4 tipe (seperti pada gambar 1).

4. SYARAT MUTU

Syarat mutu peredam kejut teleskopik dalam standar ini meliputi bentuk dan dimensi, tampak luar, gaya redam, pengecatan dan bahan.

- 4.1 Bentuk dan Dimensi
- 4.1.1 Bentuk dan dimensi dari peredam kejut lihat tabel IV.
- 4.1.2 Bentuk dan dimensi dari unit utama lihat tabel V.
- 4.1.3 Bentuk dan dimensi unit pengikat lihat tabel VI.
- 4.1.4 Bentuk dan dimensi komponen pengikat lihat tabel VII.
- 4.1.5 Langkah dari peredam kejut lihat tabel VIII.

4.2 Tampak Luar

Peredam kejut harus tidak mempunyai cacat visual.

- 4.3 Gaya Redam
- 4.3.1 Penentuan gaya redam harus dihitung pada kecepatan torak 0,3 m/s.
- 4.3.2 Daerah dari gaya redam selama tarik dan tekan harus sesuai dengan tabel IX dan tabel X, jumlah gaya redam pada tarik dan tekan tidak melebihi dari nilai maksimal pada tabel IX.
- 4.3.3 Gaya redam harus di dalam daerah pada tabel IX dan tabel X.
- 4.3.4 Toleransi dari gaya redam harus sesuai dengan tabel XI.
- 4.3.5 Karakteristik gaya redam harus sesuai dengan standar unjuk kerja.

4.4 Pengecatan

Pengecatan dan pelapisan dari unit utama pada stud harus sesuai perjanjian antara pembuat dan pemakai, juga "electric tin plating" dan "ferromite treatment".

4.5 Bahan

- 1. Bahan pen X tipe E₃ sesuai SNI 0068-1987-A Mutu dan Cara Uji Pipa Baja Karbon untuk Konstruksi Umum dan SNI 0067-1987-A Mutu dan Cara Uji Pipa Baja Karbon untuk Konstruksi Mesin. (pen X tipe E₃ adalah terdapat pada tabel VI).
- 2. Bahan untuk bus karet yang dimaksud pada tabel VIII adalah sesuai perjanjian antara produsen dan konsumen.
- 3. Bahan weser harus sesuai ketentuan yang berlaku.

SNI 0885-1989-/

Tabel IV Bentuk dan Dimensi Peredam Kejut

Satuan: mm

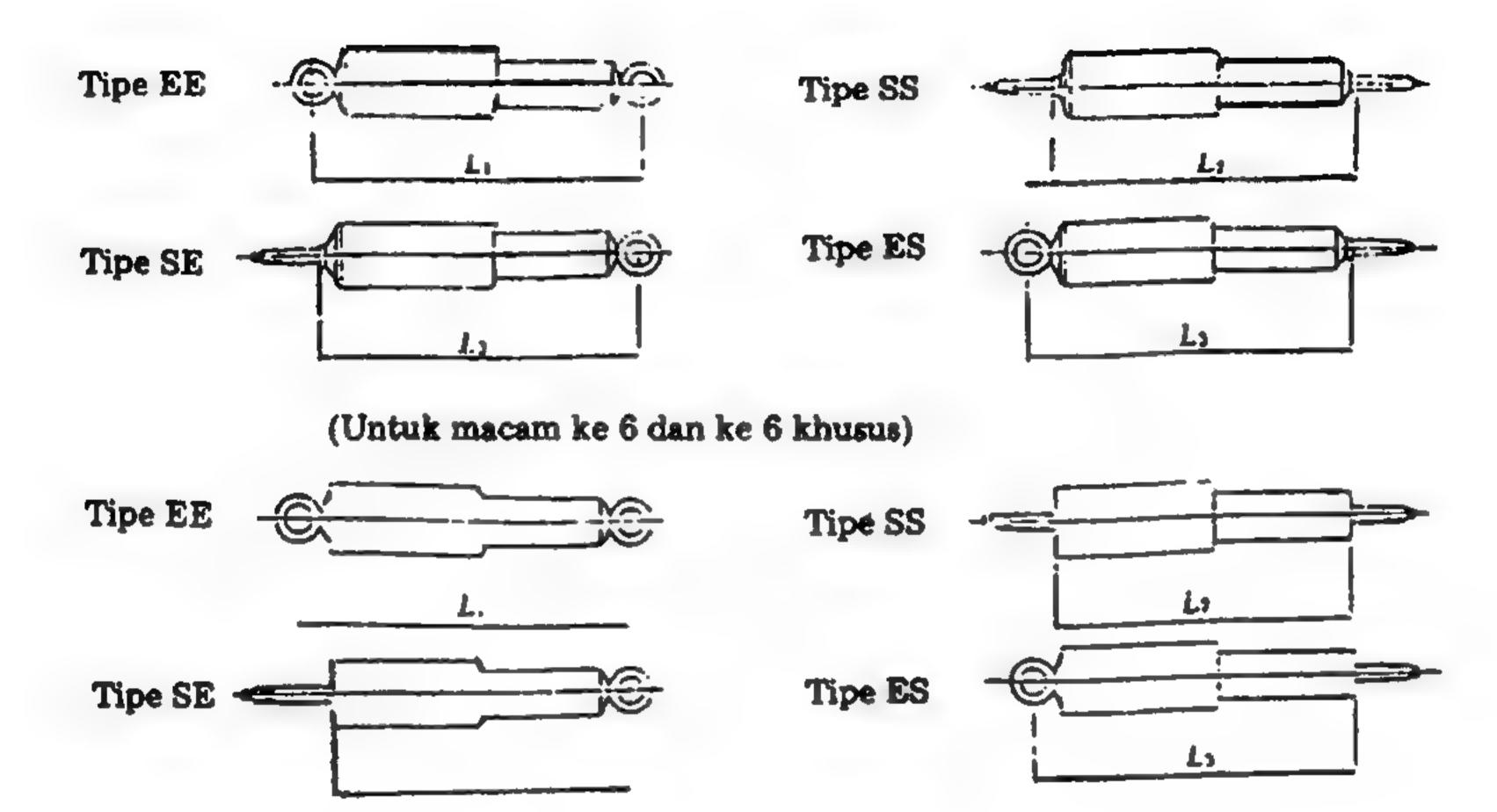
Macam			ominal	U	ninal nit gikat		Panjang	Dasar	Toleransi	Toleransi	
MACHIN	Tanda	Unit Utama		1110		L ₁ (tipe EE)	L ₂ (tipe SS)	L ₃ (tipe SE, tipe ES)	Panjang Tekanan	Panjang Tarik	
Ke 1	SA 1		20	2	0	90	70	80			
Ke 2	S,A 2		25	0.5	25				+ 3	+ bebas	
Ke 3	SA 3	25	30	25	30	108	82	95	— bebas	- 3	
Ke 4	SA 4	35	35	3	5	135	99	117			
Ke 5	SA 5		40	4	0	160	100	140	+ 4	+ bebas - 4 + bebas - 3	
Ke 6	SA 6		50	5	0	190	120	155	- bebas		
Ke 1 khusus	SA1-S		20	2	5	98	72	85			
Ke 3 khusus	SA3-S		30	3	0	116	82	99	+ 3 — bebas		
Ke 4 khusus	SA4-S		35			129	95	112			
Ke 5 khusus	SA5-S		40	3	5	153	117	135	+ 4	- bebas	
Ke 6 khusus	SA6-S		56	4	0	177	120	148	— bebas	- 4	

Keterangan tabel IV:

- 1 Tabel ini dapat digunakan untuk peredam kejut tanpa selubung luar (lihat tabel V).
- 2 Ukuran nominal unit utama ditunjukkan dengan diameter silinder.
- 3 Ukuran nominal unit pengikat sebagai ketentuan harus ditunjukkan dengan ukuran nominal unit utama kecuali ukuran 25 dan 30.
- 4 Dalam hal digunakan tipe khusus, pemakai dan pembuat harus bersepakat tentang ukuran D₁ dari unit utama, gaya redam, dan sudut operasi dari unit pengikat, dan seterusnya (lihat tabel V dan perencanaan 2.2.2).
- Dalam hal untuk meminimumkan momen yang disebabkan oleh perpindahan sudut unit pengikat, untuk mengurangi tekanan permukaan pada bagian luncur unit utama, maupun untuk meningkatkan ketahanan, dianjurkan sedapat mungkin mencegah penggunaan macam ke 1 dan ke 3 khusus. Adapun untuk peredam kejut ukuran nominal 40 dan 50 yang mempunyai gaya redam relatif kecil, dianjurkan sedapat mungkin menggunakan macam ke 5 dan 6 khusus (lihat perencanaan 2.2.2).
- 6 Panjang dasar (L₂) dari tipe SS macam ke 3 khusus adalah sama dengan panjang dasar tipe SS macam ke 2 dan ke 3.
- 7 Panjang tekan dan tarik peredam kejut sesuai dengan rumus perhitungan :

Panjang minimum = panjang dasar + langkah

Panjang maksimum = panjang dasar + 2 kali langkah.



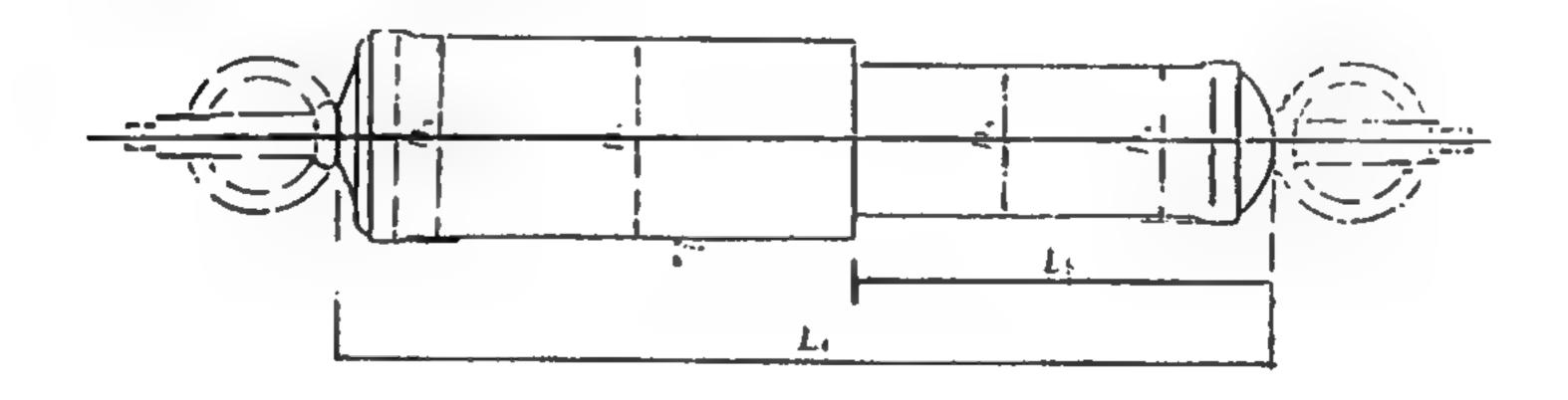
Gambar 1 (Lihat Tabel IV)

Tabel V
Bentuk dan Dimensi dari Unit Utama
(dengan selubung luar)

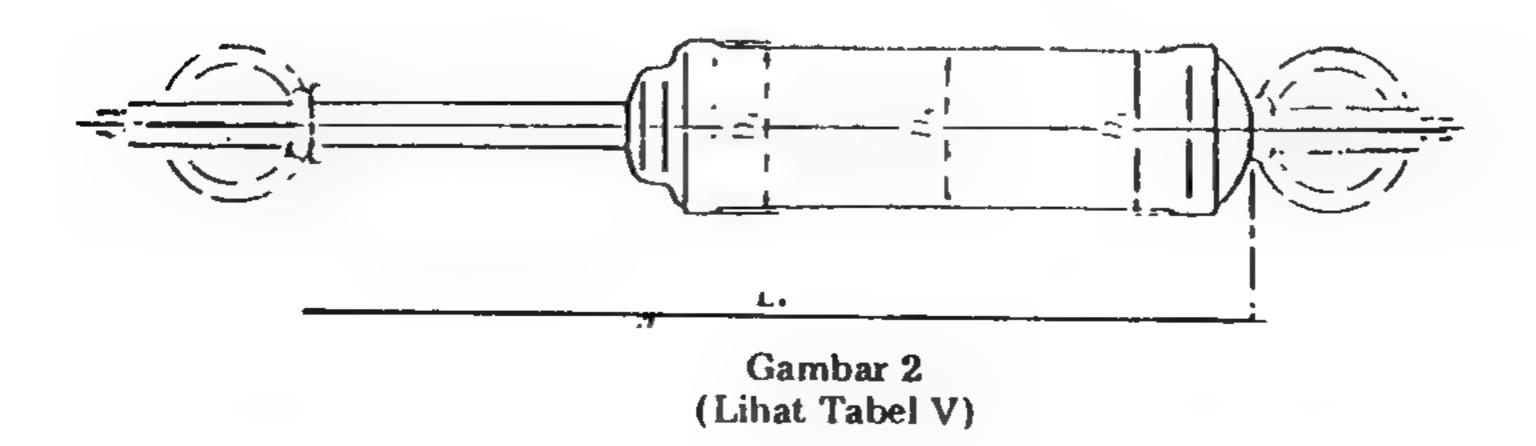
	ominal		Diame		Panjang Dasar			
	Unit Itama	D ₁	D_2	D ₃	D ₄	L ₄	Ls	
	20	40 maks	42 make	33 maks	35 maks	62	36 min.	
04	25	48 maks	50 maks	40 maks	42 maks	72	36 min	
26	30	54 maks	56 maks	45 maks	47 maks	16	30 min.	
	35	65 maks	67 maks	55 maks	57 maks	85	43 min.	
35	40	75 maks	77 maks	65 maks	67 maks	103	97 min.	
	50	90 Maks	92 maks	80 maks	82 maks	120	108 min.	

Catatan:

- 1. Tabel ini dapat digunakan untuk peredam kejut tanpa selubung luar.
- 2. D, dan D, menunjukkan ukuran nominal selubung.
- 3. D₂ dan D₄ menunjukkan ukuran unit las.
- 4. L4 menunjukkan ukuran yang didapat dengan mengurangi panjang dasar dengan ukuran unit pengikat (lihat Tabel IV).
- 5. Li menunjukkan ukuran minimum dari bagian ujung bawah selubung luar ke bagian ujung bawah unit utama.



(Tanpa selubung luar)



Tabel VI Bentuk dan Dimensi Unit Utama

Satuan: mm

Ben	tuk	Nomi- nal Unit Pengikat			_						Dir	nensi				
				D			D ₁		D ₂]	Н	H		r	
		20		12		1	9		28		1	8	24		1,5	i
		25		16		2	5,4		36,5		2	4	32		2	
	Tipe	30		19			0	1	44,5		2	8	38		2,5	•
	B 1	85		22		3	4		50		3	14	45		3	
ļ		40		28		4	0		67		3	18	50		3,5	;
		50		32		5	0		70		4	6	60		4	
Tipe B				D			D	1		D3			н		Ĥ,	
		20	10	+0	2		2	1		28		1	18		240)
		25	12	12 +0,2			2	8		36,	5	1	24		32 (C	•
	Tipe	30	16	+0	,2		3	9		44,	5		28		88 0 —0	•
	E2	36	19	+0	,2		4	0		50		1	84		45 0 —0)
		40	-22	+0	,2		4	7		57		;	98		50 0 —0)
		60	28	+0	,2		5	7		70		1	46		60 d —0	6
			D	$\mathbf{D_1}$	D ₂	Н	H	1	12	L	4	ь	c	r	ŧ	t 1
		30	,13,8	21	28	18	63	46,6	± 0,5	63	9	6,4±0,3	maks 20			
	Tipe						60	51,8	± 0,5	72	10			seki-		
	E3	25	17,3	92	36,5	24	65	56,6	± 0,5	77	11	8,4±03	maks	ter		
		20	11,3	40	30,0	29	70	61,6	± 0,5	82		0,4103	26		4,6	2,5
							80	71,6	± 0.5	92	12				6,4	8,1

1	2				3	}						
•			C (sekrup kelas 2)	D_1	D ₂	L	L	L ₂	L ₃	В	С	Ł
		20	M 8 x 1,25	14	14	27,5	4	40	4	4	6	2,3
	Tipe S ₁	0.5				32,5		48				3,2
81	25	M 10 x 1,25	16	16		5		5	5	7,5	5,2	
Tipe		30				84,5		50				4,5
8	Tipe	35	M 12 x 1,25	22		48	6	63	7	6	9	
	S ₂ Tipe 8 ₃	10	14.14.105	0.5	_	58		75	8,5	,		
		Tipe 40 M 14 x 1,25	25	_	53,5	7	70,5	-	8	11	6	
		60	M 18 x 1,5	30	-	68	8	91		10	15	9

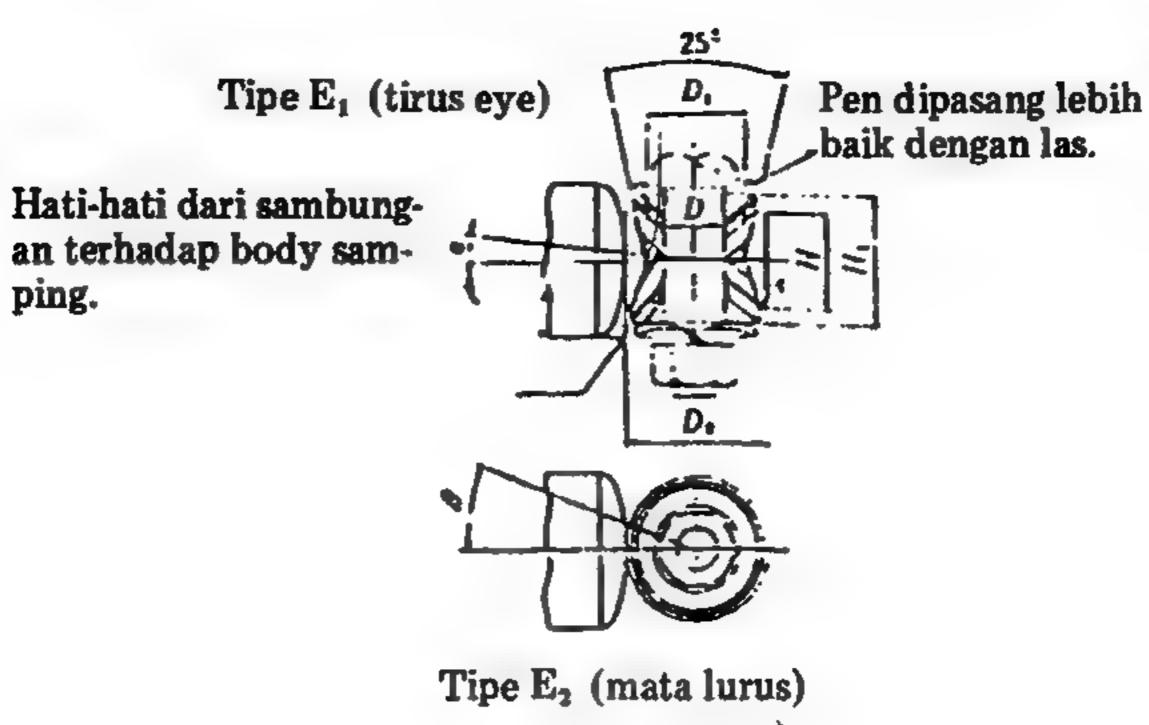
Tabel VI (lanjutan)

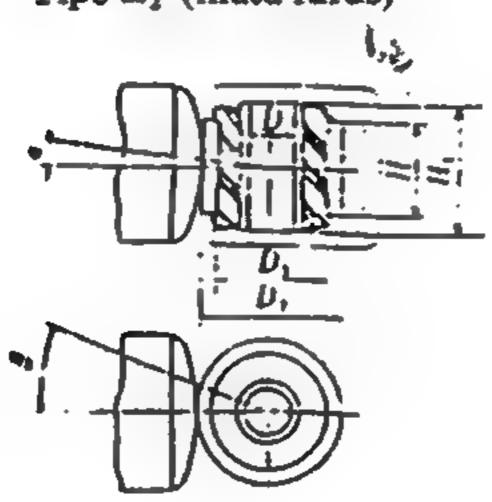
Keterangan tabel VI:

- 1. H, dari tipe E, menunjukkan ukuran standar (lihat perencanaan 2.2.2)
- 2. Sudut standar O dari tipe E₃ harus O° dan setiap tahap harus 5°
- 3. Bentuk mata dari tipe E dapat diganti sepanjang unjuk-kerja dan ketahanan dapat dijamin.
- 4. Bahan pen-X tipe E₃ harus SGP sesuai SNI 0068-1987-A SII 0295-1980, Mutu dan cara Uji Pipa Baja Karbon Untuk Konstruksi Umum dan SNI 0067-1987-A SII 0295-1980, Mutu dan Cara Uji Pipa Baja Karbon untuk Konstruksi Mesin atau bahan yang bersesuaian.
- 5. Dianjurkan agar sejauh mungkin tidak menggunakan nominal unit pengikat 30 bagi tipe E karena kurang memadai pada pemakaian yang sesungguhnya.
- 6. L dari tipe S, menunjukkan dimensi saat mur dipasang dengan momen standar 281 Nm untuk M8 x 1,25 dan 147 Nm untuk M 10 x 1,25.
- 7. t dari tipe S menunjukkan ukuran standar braket (lihat perencanaa).
- 8. Dalam tip S₁, permukaan braket pada sisi dimana weser pemusat tidak dipasang, harus dibentuk sedemikian sehingga pemusatan dapat dicapai pada diameter luar dari bus karet.
- 9. Dalam hal L dan L₂ dari tipe S₁ dengan ukuran nominal 25, pemilihan diantara dua macam harus dibuat sesuai dengan gaya redam dan ketebalan braket (lihat perencanaan).
- 10. Pengerjaan permukaan mur untuk tipe S, berdasarkan cara pelapisan listrik (electroplating) untuk komponen mobil yang berlaku.
- 11. α , β dan γ dalam gambar menunjukkan sudut operasi maksimum (lihat perencanaan.

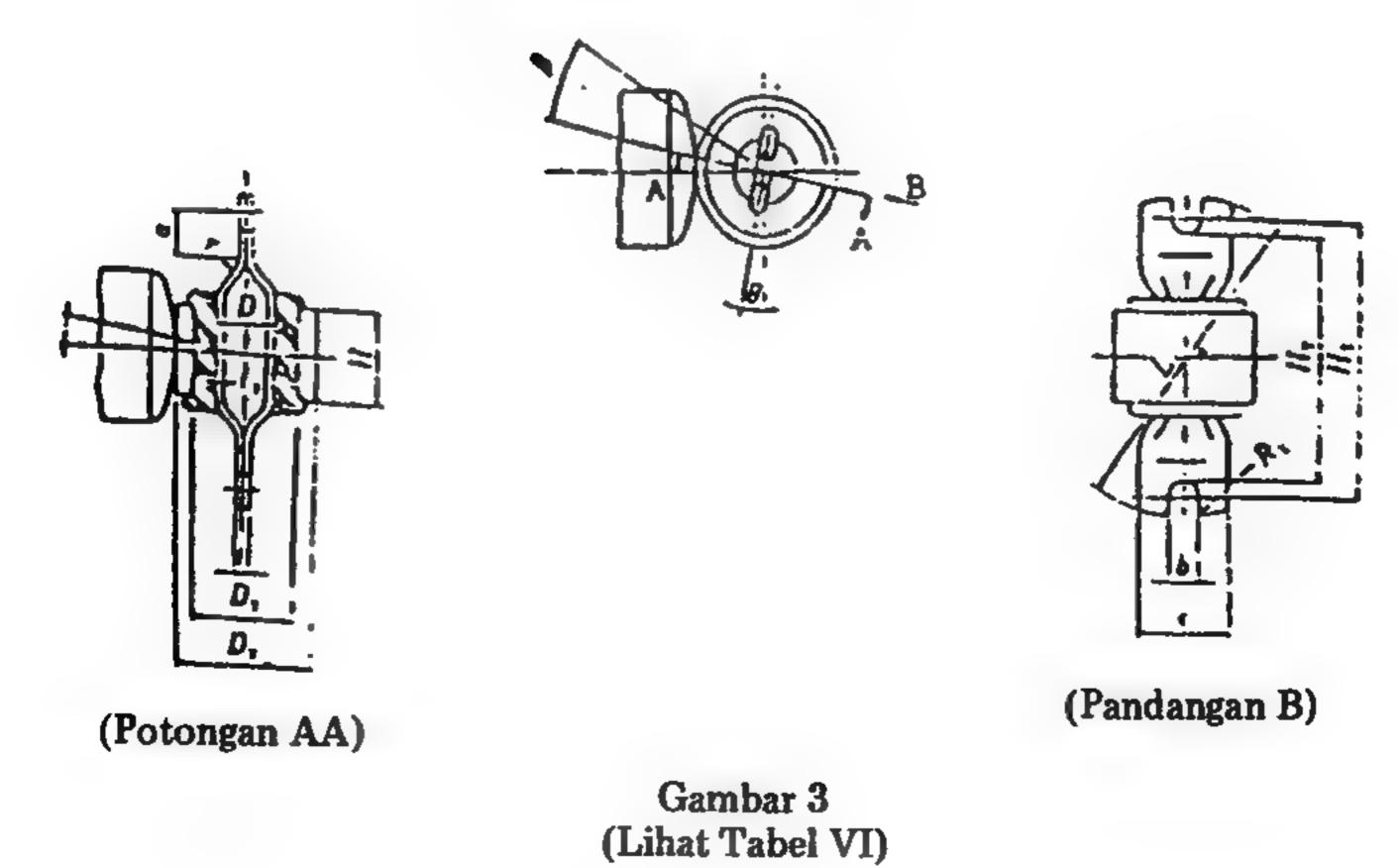
Tipe E (eye)

Satuan: mm





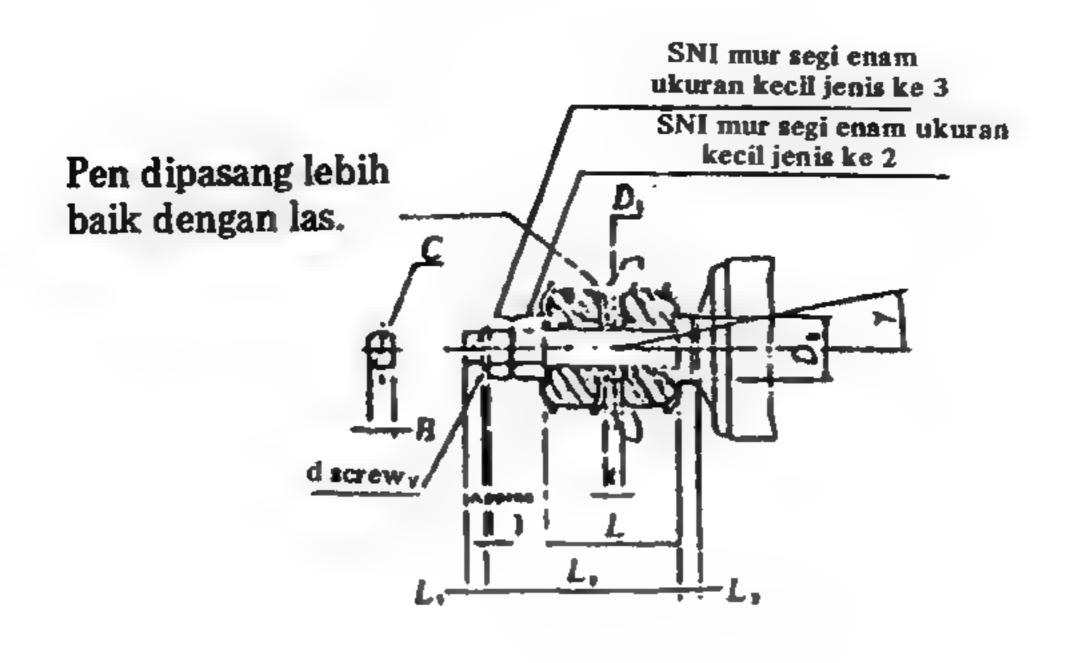
Tipe E₃ (pen eye)



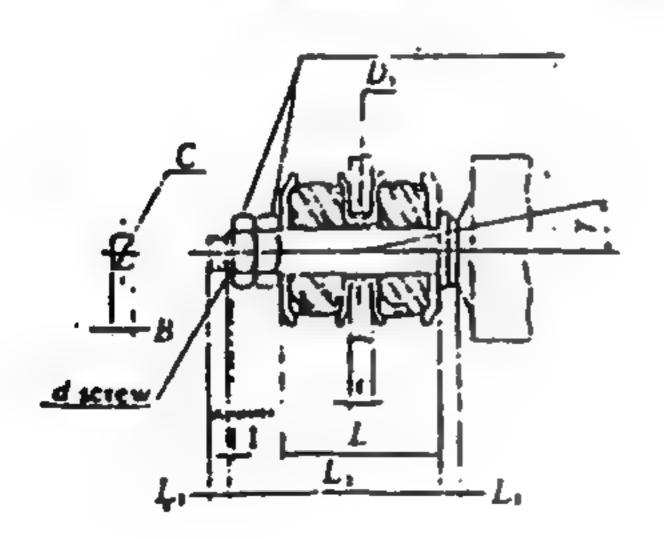
Tipe S (stud)

Tipe S₁ Dengan nominal 20, 25 & 30 pada unit pengikat

Satuan: mm

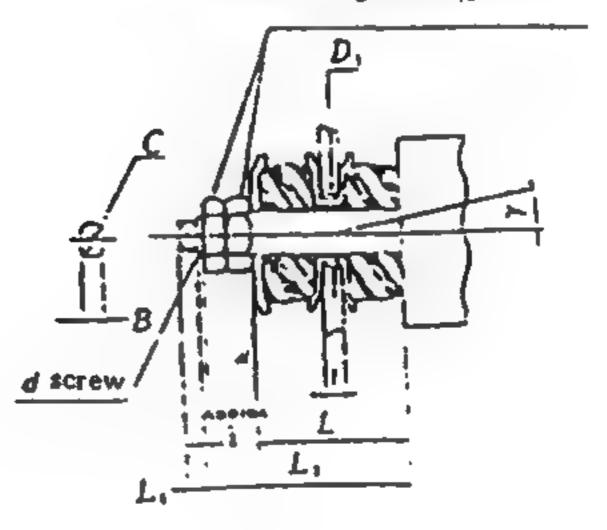


Tipe S₂ Dengan nominal 35 & 40 pada unit pengikat, asalkan nominal unit utama 35 & 40



Tipe S₃ Dengan unit pengikat nominal 40 & 50, asalkan nominal unit utama 50

SNI mur segi enam/jenis ke 3

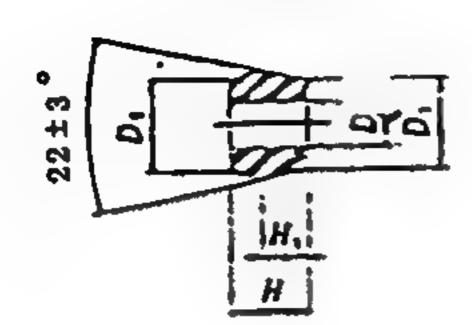


Gambar 4 (Lihat Tabel VI)

Tabel VII (Dimensi Komponen Pengikat)

Satuan: mm

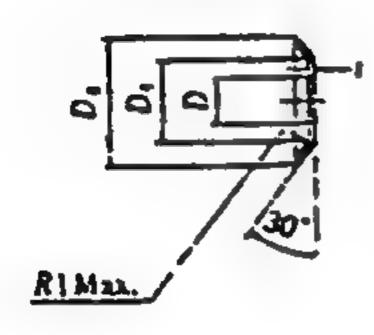
Tipe E_1



Nominal Unit Pengikat	D	Ðţ	D ₂	Н	Hi
2 0	12 ± 0,3	19 ± 0,4	20	13,5 ±0,3	9
25	16 ± 0,3	25,4 ± 0,4	27	18 ± 0.3	12
30	19 ± 0.4	30 ± 0,4	32	21 ± 0.4	14
35	22 ± 0,4	34 ± 0,4	36	25 ± 0,4	17
40	26 ± 0,4	40 ± 0,5	42	27,5 ± 0,4	19
50	32 ± 0.5	50 ± 0,5	52	33 ± 0.5	23

Satuan: mm

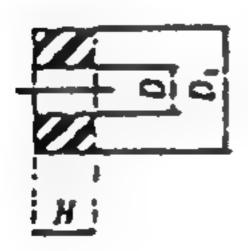
Tipe waser E₁



			Date	uali . Illili
Nominal Unit Pengikat	D	D_{i}	D ₂	t
- 20	8,5 ± 0,2	20	26	1,6
25	12,5 ± 0,2	27	34	2;3
30	14,5 ± 0,2	32	40	
35	16.5 ± 0.2	36	46	3,2
40	$20,5 \pm 0,2$	42	53	<u> </u>
50	24,6 ± 0,25	52	65	4,5

Satuan: mm

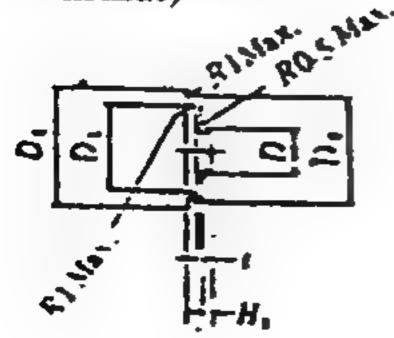
Tipe S (bus karet)



			ouveuii . iiiiii
Nominal Unit Pengikat	D	D ₁	Н
20	8 ± 0,25	22	14 ± 0,3
25	10 ± 0,25	25,4	16 ± 0,3
30		30	15 ± 0,3
35	14 ± 0,3	38	21 ± 0,4
40	16 ± 0,3	45	25 ± 0,4
50	20 ± 0,4	53	30 ± 0,4

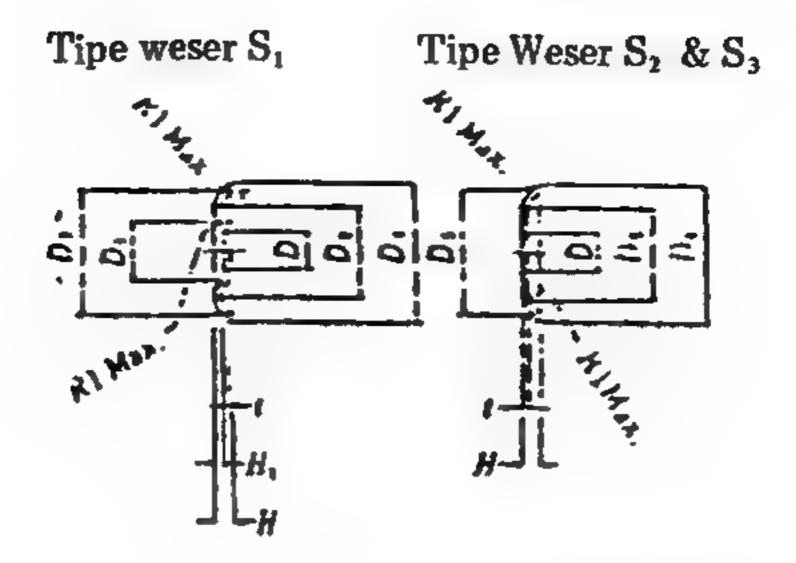
Satuan: mm

Tipe S (waser pemusat)



Nominal Unit Pengikat	D	·D ₁	D ₂	D ₃	Ħ	,H ₁ '	t
20	13 ± 0,3	22	25	28	: 4	1,5	1
25	.15 ± 0,3	25,4	29	32	5,5	2	1
30		30	34	38			
35	21 ± 0,4	38	43	50	6,5	2,5	1,2
40	24 ± 0,4	45	50	60	7	240	1,6
50	29 ± 0,4	55	62	74	10	4	2,3

Tabel VII (Lanjutan)



Satuan: mm

Nominal Unit Pengikat	D	Di	D ₂	D ₃	D ₄	Н	н	r	ŧ
20	8,8 ± 0,2	14,5	19	25	28	3,5	1	,	1,2
25	10,8 ± 0,2 -	16.5	22	29	32	4,5	1,5	2	1,6
30	10,0 = 0,2	10,0	24	34	38	6	2	3	2,3
35	$14,5 \pm 0,2$		38	44	50	5	_	_	3,2
40	16,5 ± 0,25	_	45	54	60	7		-	4,5
50	20.5 ± 0.25		55	66	74	9	_	-	6

Keterangan tabel VII:

1. Toleransi komersial nominal dari bus karet seperti pada tabel di bawah ini.

Klasifikasi Ukuran nominal (mm)	Toleransi
di bawah 10	± 0,5
10-18	± 0,6
18 — 30	± 0,8
30 - 50	± 1,0
50 - 80	± 1,2

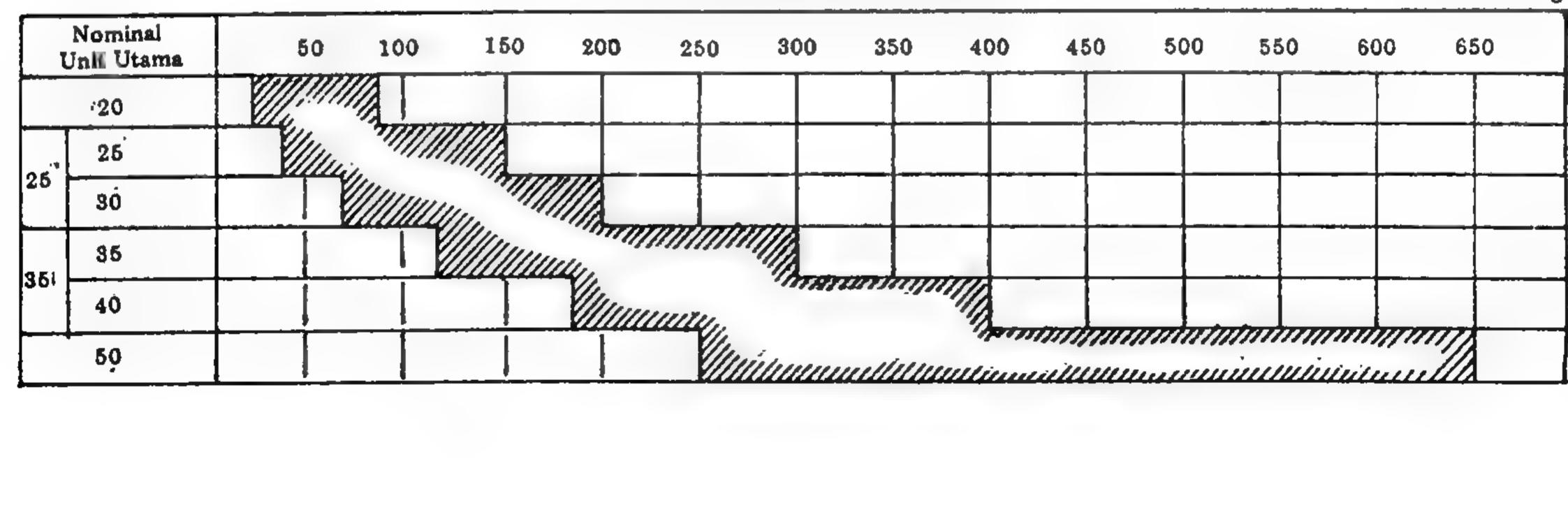
- 2. Bahan untuk bus karet harus sesuai ketentuan yang berlaku.
- 3. Toleransi komersial normal dari weser harus sesuai ketentuan yang berlaku.
- 4. Bahan weser harus sesuai ketentuan yang berlaku.
- 5. Pengerjaan permukaan weser, berdasarkan cara pelapisan listrik untuk komponen mobil sesuai dengan ketentuan yang berlaku.

Tabel VIII Langkah Peredam Kejut

								Lang	gkah l	Pereda	am Ke	jut							Sa	atuan	: mm
	Nominal nit Utama	90	100	110	120	130	140	150	160	170	180	190	200	210	220	230	240	250	260	270	280
	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0								
0.5	25			0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
25	30			0	0	O	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
	35							0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		
35	40											0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	5Ô												0	0	0	0	0	0	0	0	0

Tabel IX
Jenjang Besarnya Gata Redam Tarik pada
Kecepatan Torak 0,3 m/s

Satuan: kg



Tabel X
Jenjang Besarnya Gaya Redam Tekan pada
Kecepatan 0,3 m/s

Satuan: kg

	minal Utama	20	40	60	80 -	100	120	140	160	180	200	220	240	260
	20													
	25													
25	30													
	35			E										
25	40					11								
	50						/////	/////	111.	 				

Tabel XI Toleransi Gaya Redam pada Torak dengan Kecepatan 0,3 m/s

	minal Utama	Tarik	Tekan
	20		
	25	± (13 % + 2 kg)	± (16 % + 2 kg)
25	30		
4-	35	± (13 % + 2 kg)	± (16 % + 3 kg)
35	40		1.4000 . 41.3
-	50	± (13 % + 4 kg)	± (16 % + 4 kg)

5. CARA UJI

5.1 Uji karakteristik gaya redam

Uji karakteristik gaya redam dimaksudkan untuk mengukur gaya redam pada berbagai kecepatan torak peredam kejut.

5.1.1 Peralatan

Peralatan ukur ini harus dapat mengukur dan mencatat gaya redam dengan menggerakkan naik turun (osilasi) ujung bawah peredam kejut dan mengikat bagian ujung atas dengan peralatan pegas.

5.1.2 Kondisi

- Suhu ruang uji : suhu normal

- Suhu contoh uji: 25 ± 5°C

— Amplitudo osilasi (langkah) (a): 20 — 100 mm.

- Kecepatan osilasi (kecepatan torak) (v)

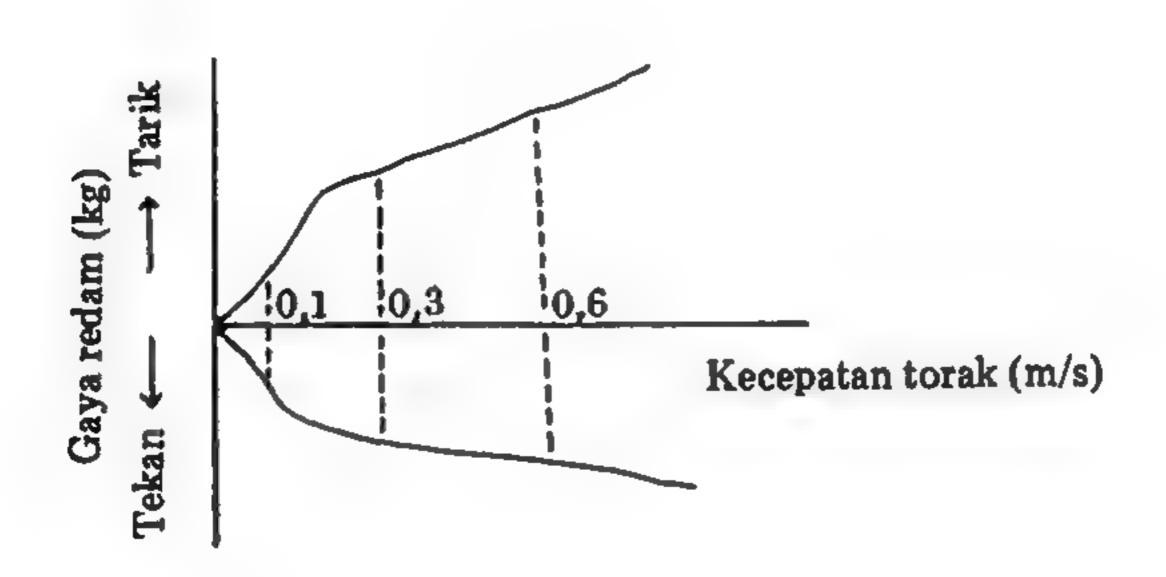
$$\nu = \frac{\pi an}{60} \times 10^{-4}$$
 (m/s), n = r/menit

- Posisi osilasi : kurang lebih pada tengah-tengah langkah.

— Arah osilasi : vertikal.

5.1.3 Indikasi

Gaya redam harus digambarkan seperti pada gambar 5.



Gambar 5

5.2 Uji Karakteristik Suhu

Uji karakteristik suhu dalam standar ini dimaksudkan untuk mengukur gaya redam terhadap suhu peredam kejut.

5.2.3 Peralatan

- Peralatan ukur sesuai dengan 5.1.1.
- Tangki suhu tetap.

5.2.2 Kondisi

- Suhu kamar uji : suhu normal

- Suhu contoh uji : 25 ± 5 °C, 50 ± 5 °C. 80 ± 5 °C.

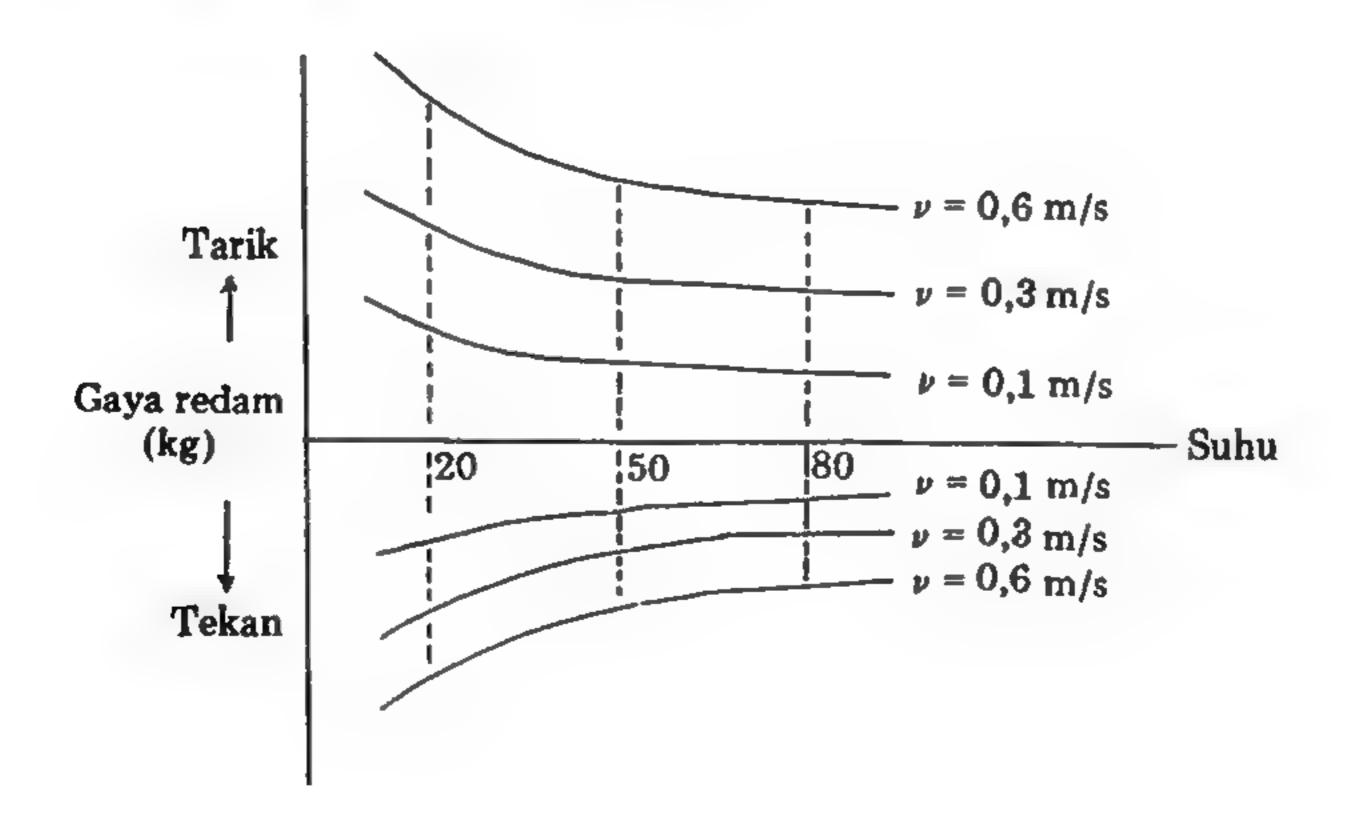
- Amplitudo osilasi (langkah) : 20 ~100 mm.

- Kecepatan osilasi (kecepatan torak (v)): 0,1 m/s, 0,3 m/s, 06 m/s.

- Arah osilasi : arah vertikal

5.2.3 Cara uji

- Ujung atas contoh yang mencapai suhu yang ditetapkan pada tangki suhu konstan dipasang pada peralatan ukur.
- Digambarkan garis acuan.
- Ujung bawah dipasang.
- Osilasi dilaksanakan dengan kondisi uji di atas, dan gaya redam di ukur dicatat.
- Pengembangan dibuat seperti Gambar 6.



Gambar 6

5.3 Uji Ketahanan pada Meja Uji

Uji ketahanan pada meja uji yang dimaksud dalam standar ini adalah untuk menguji ketahanan penggunaan peredam kejut diuji pada meja uji.

5.3.1 Peralatan

Peralatan ukur merupakan suatu struktur dengan salah satu ujung peredam kejut dapat ber-osilasi dan ujung lainnya dipasang tetap pada braket, sehingga dapat beroperasi yang lama pada kondisi yang diterapkan. Peralatan ini dilengkapi dengan sistim pendingin untuk mempertahankan peredam kejut berada pada suhu tertentu.

5.3.2 Kondisi uji

- Suhu kamar uji : suhu normal.
- Suhu permukaan benda uji: 80° ± 10°C.
- Kecepatan osilasi (kecepatan torak) $0.2 \sim 0.6$ m/s.
- Posisi osilasi : kurang lebih pada pertengahan langkah.
- Arah osilasi : vertikal
- Metoda pengujian : pendingin paksa.
- Jumlah osilasi : 1 x 106

5.3.3 Cara uji

- Gaya redam benda uji diukur dan dicatat sesuai dengan metoda pada butir 5.1.
- Ujung atas benda uji (termasuk bagian pengikat) harus dipasang pada ujung atas peralatan.
- Ujung bawah benda uji dipasang pada ujung bawah peralatan.
- Benda uji di-osilasikan dengan kondisi uji yang ditetapkan, pendinginan diatur sehingga suhu muka luar dapat di dalam daerah yang ditetapkan.
- Setelah suhu permukaan luar mencapai suhu yang ditetapkan, pengujian dilanjutkan pada frekuensi yang ditetapkan.
- Selama pengujian diamati kebocoran minyak dan ketidak normalan dari unit pengikat dan lain-lain.
- Setelah pengujian selesai, gaya redam contoh uji diukur dan dicatat sesuai dengan metoda pada butir 5.1.
- Contoh uji dilepas rakitannya dan diteliti kemungkinan terdapatnya bagian fungsional yang rusak.

5.3.4 Indikasi

Hal-hal yang perlu di-indikasikan:

- Amplitudo osilasi dan kecepatan osilasi (kecepatan torak).
- Diamati ada tidaknya kebocoran minyak.
- Karakteristik gaya redam sebelum dan sesudah pengujian.
- Diamati ketidak normalan yang terjadi.

6. SYARAT PENANDAAN

Nama pembuat (singkatannya) dan lain-lain harus diletakkan yang mudah dilihat dengan penandaan tetap.

7. CARA PENGEMASAN

Setiap peredam kejut teleskopik hidrolik kendaraan bermotor roda empat harus dikemas dengan baik untuk menghindari kerusakan dan diberi petunjuk pemasangan.

